PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-103215

(43)Date of publication of application: 13.04.1999

(51)Int.CL H03D 7/12 H01P 1/10 H01P 1/16 H04B 1/18

PROBLEM TO BE SOLVED: To permit the selection

(21)Application number: 09-261674 (71)Applicant: MATSUSHITA ELECTRIC IND

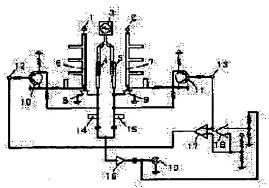
CO LTD

(22)Date of filing: 26.09.1997 (72)Inventor: KAJIMA SACHIRO

(54) MICROWAVE MIXER CIRCUIT AND DOWN CONVERTER

(57) Abstract:

of plural different microwave signals by controlling bias voltages to be supplied to the gate and drain of an FET for frequency conversion through a simple bias switching circuit using a comparator. SOLUTION: When DC15V is supplied from an intermediate frequency(IF) signal output part 19, a transistor 10 is turned on by comparators 17 and 18, a transistor 11 is toned off, a stable bias voltage is supplied to a GaAs FET 8, the frequency of a signal from a microwave signal input part 1 is converted, and the IF amplified signal appears at the output part 19. On the other hand, no bias voltage is supplied to a GaAs FET 8 and no frequency conversion is performed. When DC11V is supplied from the output part 19, the transistor 11 is turned on and the transistor 10 is turned off inversely. Then, the FET 8 does not perform frequency conversion but the FET 9 stably perform frequency conversion, the frequency of



a signal from a microwave signal input part 2 is converted, and the IF amplified signal appears at the output part 19.

LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

09.11.2001

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]
[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-103215

(43)公開日 平成11年(1999)4月13日

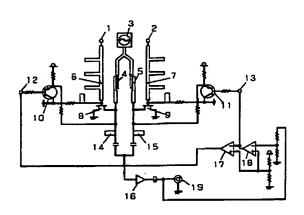
(51) Int.Cl. ⁶		機別配号	FI			
H03D	7/12		H03D	7/12		С
						В
H01P	1/10		H01P	1/10		
	1/16			1/16		
H04B	1/18		H04B	H 0 4 B 1/18 A		
			審查請求	未請求	請求項の数4	OL (全 9 頁)
(21)出顧番号		特顯平9-261674	(71)出顧人	000005821 松下電器産業株式会社		
(22)出願日		平成9年(1997)9月26日		大阪府門真市大字門真1006番地		
			(72)発明者			
				大阪府門真市大字門真1006番地 松下電器 産業株式会社内		
			(74)代理人		掩本 智之	(外1名)

(54) [発明の名称] マイクロ波ミキサー回路とダウンコンパータ

(57)【要約】

【課題】 複数の異なるマイクロ波信号から所望の信号 を選択し周波数変換するマイクロ波ミキサー回路を提供 する。

【解決手段】 FET8に接続されたパイアスを供給用トランジスタ10のベースに該トランジスタがオンとなるパイアス電圧を供給することにより、所望のマイクロ波信号を選択し周波数変換することが可能となる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 誘電体基板上にマイクロストリップラインにて形成される複数のマイクロ波信号入力部と、その各々の終端部にゲートを接続しソースを接地するFETと、上記FETのゲートにコレクタを接続しドレインにエミッタを接続するトランジスタと該トランジスタのベースにバイアス電圧を供給するバイアス端子と、バイアス端子に供給するバイアス電圧を制御するバイアス切換回路と、各々のFETのドレインを接続することによって成る共通の中間周波信号出力部を具備するマイクロ波 10ミキサー回路。

【請求項2】 各々のFETのドレインと中間周波信号 出力部との間にウイルキンソン型のディバイダを備えた 請求項1記載のマイクロ波ミキサー回路。

【請求項3】 12GHz帯のマイクロ波信号をTEM 波に変換するプロープと、複数の低雑音増幅器と、複数 のマイクロストリップラインと、該マイクロストリップ ラインの各々の終端部にゲートを接続しソースを接地するFETと、上記FETのゲートにバイアス電圧を供給するバイアス端子と、バイアス端子に供給するバイアス 電圧を制御するバイアス切換回路と、前記各々のFET のドレインを接続して中間周波信号を得る共通の中間周 波信号出力部を具備するダウンコンバータ。

【請求項4】 2つの異なる衛星に対応した2つの導波管入力部と、12GHz帯のマイクロ波信号をTEM波に変換するプローブと、複数の低雑音増幅器と、複数のマイクロストリップラインと、該マイクロストリップラインの各々の終端部にゲートを接続しソースを接地するFETと、上記FETのゲートにコレクタを接続しドレインにエミッタを接続するトランジスタと該トランジスタのベースにバイアス電圧を供給するバイアス端子と、バイアス端子に供給するバイアス電圧を外部から供給されるDC電流に重畳されたパルス信号によって制御するバイアス切換回路と、各々のFETのドレインを接続することによって成る共通の中間周波信号出力部を具備する2衛星受信用ダウンコンバータ。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、放送衛星及び通信 衛星による衛星放送又は通信受信用ダウンコンバータ等 40 に用いられるマイクロ波ミキサー回路と、これを備えた 衛星放送又は通信受信用ダウンコンバータ(国際特許分 類HO1P 1/17)に関するものである

[0002]

【従来の技術】近年、衛星放送は普及期を迎え、また民間の通信衛星を利用するCSデジタル放送もサービスを開始し、一般家庭で複数の衛星を直接受信する機会が増えてきた。それに伴い受信用アンテナの小型化、低コスト化が要求されるようになってきた。また、CS放送の場合、周波数の有効利用のために、同一周波数で偏波の504、35およびピンダイオード38がオンし、中間周波

異なる電波 (水平偏波および垂直偏波) を用いて多チャンネル化を行っているために、偏波切換機能を有する低 雑音ダウンコンバータが主流である。

【0003】以下に従来のマイクロ波ミキサー回路につ いて図5を用いて説明する。図5は従来の偏波切換機能 を有するマイクロ波ミキサー回路および中間周波増幅器 の構成を示すものである。図5において、1および2は 水平、垂直の偏波に対応したマイクロ波信号入力部、3 はローカル発振器、4,5はローカル周波数を通過させ るパンドパスフィルタ (以下BPFと略す)、6,7は マイクロストリップライン(以下MSLと略す)、4 8, 49は周波数変換用のショットキーバリアーダイオ ード (以下SBDと略す)、10,11はSBDのアノ ードにバイアス電流を供給するバイアス端子、12, 1 3は中間周波信号を通過させるローパスフィルタ (以下 LPFと略す)、34,35,36,37および40, 41は中間周波増幅器、38,39はピンダイオード、 42、43はトランジスタ、44はコンパレータ、45 は中間周波信号出力部、46,47は偏波切換制御端子 である。

【0004】以上のように構成された従来のマイクロ波 ミキサー回路および中間周波増幅器の動作について以下 に説明する。マイクロ波信号入力部1および2に入力さ れた垂直および水平偏波に対応する12GHz帯のマイ クロ波信号は、ローカル発振器3よりBPF4および5 を介して供給される局部発振周波数 (例えば11.2G Hz)とMSL6および7に接続されたSBD48およ び49によりそれぞれ混合され、1GHz帯の中間周波 信号に変換される。ここで、SBD48および49のア ノードに接続されたバイアス端子10および11は、ロ ーカル発振器3から供給される局部発振周波数出力が小 さい場合の変換損失の劣化を防止するため、SBD48 および49に順方向のバイアス電流を印加している。 し PF12および13を通過した中間周波信号は、中間周 波増幅器34,35および36,37によって増幅さ れ、ピンダイオード38.39を通過するが、中間周波 増幅器34,35の電流供給端子とピンダイオード38 のアノードとは偏波切換制御端子46に接続されてお り、偏波切換端子46は、中間周波信号出力部45より 外部から供給される直流電圧(例えば11 Vまたは15 V) に応じた異なる2値の直流信号を出力するコンパレ ータ44とその出力をベースに接続するトランジスタ4 2のコレクタと接続されている。同様に、中間周波増幅 器36,37の電流供給端子とピンダイオード39のア ノードとはトランジスタ43のエミッタと偏波切換制御 端子47を介して接続されている。上記の構成におい て、中間周波信号出力部45より11Vの直流電圧が供 給されると、トランジスタ42がオンすると同時にトラ ンジスタ43がオフとなる。従って、中間周波増幅器3

20

増幅器36、37およびピンダイオード39はオフとな るため中間周波増幅器40および41にはマイクロ波信 号入力部1より入力される垂直偏波のマイクロ波信号に 対応した中間周波信号が供給され、所望のレベルまで増 幅された後、中間周波信号出力部45より取り出され る。同様に中間周波信号出力部45より15Vの直流電 圧が供給された場合には、マイクロ波信号入力部2より 入力される水平偏波のマイクロ波信号に対応した中間周 波信号が取り出される。

[0005]

【発明が解決しようとする課題】しかしながら上記の従 来例の構成では、2つの異なる偏波が入力されるマイク 口波信号入力部1,2に対応する中間周波増幅器34, 35, 36, 37およびピンダイオード38, 39が必 要なため、小型化に難があると同時にコスト的にも不利

【0006】本発明は上記従来の問題点を解決するもの であり、小型で安価なマイクロ波ミキサー回路とダウン コンバータを提供することを目的とする。

[0007]

【課題を解決するための手段】これらの目的を達成する ために本発明のマイクロ波ミキサー回路とダウンコンバ ータは、周波数変換用FETのゲート及びドレインに供 給するバイアス電圧を、コンパレータを用いた簡単なバ イアス切換回路によって制御することで2つの異なるマ イクロ波信号を選択し、中間周波信号に変換することを 特徴とする。

【0008】本発明によれば、2つ以上の異なる周波数 変換用FETのバイアス供給用トランジスタのベースバ イアス電圧を制御することにより、ベースバイアス電圧 がエミッタバイアスより低い場合、すなわちトランジス タがオンのときFETに定電圧定電流バイアスが供給さ れ非線形動作が行われることにより良好な変換利得が得 られ、ベースバイアス電圧がエミッタバイアスより高い 場合、すなわちトランジスタがオフのときFETにバイ アスが供給されず非線形動作が行われないため周波数変 換されない性質により複数のマイクロ波信号入力を選択 し中間周波信号に変換することができる。

[0009]

【発明の実施の形態】本発明の請求項1に記載の発明 は、誘電体基板上にマイクロストリップラインにて形成 される複数のマイクロ波信号入力部と、その各々の終端 部にゲートを接続しソースを接地するFETと、上記F ETのゲートにコレクタを接続しドレインにエミッタを 接続するトランジスタと該トランジスタのベースにバイ アス電圧を供給するバイアス端子と、バイアス端子に供 給するバイアス電圧を制御するバイアス切換回路と、各 々のFETのドレインを接続することによって成る共通 の中間周波信号出力部を具備するマイクロ波ミキサー回 路であり、2つ以上の異なる周波数変換用FETのバイ

アス供給用トランジスタのベースバイアス電圧を制御す ることにより、ベースバイアス電圧がエミッタパイアス より低い場合、すなわちトランジスタがオンのときFE Tに定電圧定電流バイアスが供給され非線形動作が行わ れることにより良好な変換利得が得られ、ベースバイア ス電圧がエミッタバイアスより高い場合、すなわちトラ ンジスタがオフのときFETにバイアスが供給されず非 線形動作が行われないため周波数変換されない性質によ り複数のマイクロ波信号入力を選択し中間周波信号に変 換することができるという作用を有する。

【0010】本発明の請求項2に記載の発明は、各々の FETのドレインと中間周波信号出力部との間にウイル キンソン型のディバイダを備えた請求項1に記載のマイ クロ波ミキサー回路であり、2つ以上の異なる周波数変 換用FETのバイアス供給用トランジスタのベースパイ アス電圧を制御することにより、ベースバイアス電圧が エミッタバイアスより低い場合、すなわちトランジスタ がオンのときFETに定電圧定電流バイアスが供給され 非線形動作が行われることにより良好な変換利得が得ら れ、ベースバイアス電圧がエミッタバイアスより高い場 合、すなわちトランジスタがオフのときFETにバイア スが供給されず非線形動作が行われないため周波数変換 されない性質により複数のマイクロ波信号入力を選択し 中間周波信号に変換することができ、且つ、異なるマイ クロ波信号のアイソレーションが容易に得られるという 作用を有する。

【0011】本発明の請求項3に記載の発明は、12G Hz帯のマイクロ波信号をTEM波に変換するプローブ と、複数の低雑音増幅器と、複数のマイクロストリップ ラインと、該マイクロストリップラインの各々の終端部 にゲートを接続しソースを接地するFETと、上記FE Tのゲートにコレクタを接続しドレインにエミッタを接 続するトランジスタと該トランジスタのベースにバイア ス電圧を供給するバイアス端子と、バイアス端子に供給 するバイアス電圧を制御するバイアス切換回路と、各々 のFETのドレインを接続することによって成る共通の 中間周波信号出力部を具備するダウンコンバータであ り、2つ以上の異なる周波数変換用FETのバイアス供 給用トランジスタのベースバイアス電圧を制御すること により、ベースバイアス電圧がエミッタバイアスより低 い場合、すなわちトランジスタがオンのときFETに定 電圧定電流バイアスが供給され非線形動作が行われるこ とにより良好な変換利得が得られ、ベースパイアス電圧 がエミッタパイアスより髙い場合、すなわちトランジス タがオフのときFETにバイアスが供給されず非線形動 作が行われないため周波数変換されない性質により複数 の12GHz帯のマイクロ波信号入力を選択し中間周波 信号に変換することができ、且つ、異なるマイクロ波信 号のアイソレーションが容易に得られるという作用を有 50 する。

20

取り出される。

【0012】本発明の請求項4に記載の発明は、2つの 異なる衛星に対応した2つの導波管入力部と、12GH z帯のマイクロ波信号をTEM波に変換するプローブ と、複数の低雑音増幅器と、複数のマイクロストリップ ラインと、該マイクロストリップラインの各々の終端部 にゲートを接続しソースを接地するFETと、上記FE Tのゲートにコレクタを接続しドレインにエミッタを接 続するトランジスタと該トランジスタのベースにバイア ス電圧を供給するバイアス端子と、バイアス端子に供給 するバイアス電圧を外部から供給されるDC電流に重畳 10 されたパルス信号によって制御するバイアス切換回路 と、各々のFETのドレインを接続することによって成 る共通の中間周波信号出力部を具備する2衛星受信用ダ ウンコンバータであり、2つ以上の異なる周波数変換用 FETのバイアス供給用トランジスタのベースバイアス 電圧を制御することにより、ベースバイアス電圧がエミ ッタバイアスより低い場合、すなわちトランジスタがオ ンのときFETに定電圧定電流バイアスが供給され非線 形動作が行われることにより良好な変換利得が得られ、 ベースバイアス電圧がエミッタバイアスより高い場合、 すなわちトランジスタがオフのときFETにバイアスが 供給されず非線形動作が行われないため周波数変換され ない性質により複数の12GH2帯のマイクロ波信号入 力を選択し中間周波信号に変換することができ、且つ、 異なるマイクロ波信号のアイソレーションが容易に得ら れるという作用を有する。

【0013】以下、本発明の実施の形態について、図1 から図4を参照しながら説明する。

【0014】 (実施の形態1) 図1は本発明の第1の実 施例におけるマイクロ波ミキサー回路および中間周波増 幅器の回路パターン図を示すものである。

【0015】図1において、1および2は垂直および水 平の偏波に対応したマイクロ波信号入力部、3はローカ ル発振器、4,5はローカル周波数を通過させるBP F、6,7はMSL、8,9は周波数変換用のGaAsF ET (以下FETと略す)、10,11はFETのゲー ト及びドレインにバイアス電流を供給するトランジス タ、12,13はトランジスタのベースにバイアス電圧 を供給するバイアス端子、14,15は中間周波信号を 通過させるLPF、16は中間周波増幅器、17および 18はバイアス端子12,13に供給するバイアス電圧 を切換えるバイアス切換回路を構成するコンパレータ、 19は中間周波信号出力部であり、中間周波信号を出力 するとともに、外部(例えば衛星受信用チューナ)から 偏波切換制御信号(例えば11V, 15Vの直流電圧)

【0016】以上のように構成されるマイクロ波ミキサ 一回路および中間周波増幅器の動作について、以下、説 明する。まず、中間周波信号出力部19に15Vの直流 電圧が供給された場合について説明する。マイクロ波信

6 号入力部1に入力された水平偏波に対応する12GHz 帯のマイクロ波信号は、MSL6に接続されたFET8 のゲートに導かれ、ローカル発振器 3 よりBPF4を介 して供給される局部発振周波数(例えば11.2GH z)と混合される。MSL6に接続されたFET8のゲ ートにはトランジスタ10のコレクタが、ドレインには トランジスタ10のエミッタがそれぞれ接続されてい る。トランジスタ10のベースには中間周波信号出力部 19より供給される15Vの直流電圧に対応したLOW 電位の電圧がコンパレータ17よりバイアス端子12を 介して印加されることにより、トランジスタ10はオン 状態となり、FET8はトランジスタ10から定電圧定 電流の安定したバイアスの供給を受け良好な変換利得で 1GHz帯の中間周波信号に変換されLPF14を通過 後中間周波増幅器16へと導かれる。一方、マイクロ波 信号入力部2に入力された垂直偏波に対応する12GH z帯のマイクロ波信号はMSL7に接続されたFET9 のゲートに導かれ、ローカル発振器 3よりBPF5を介 して供給される局部発振周波数(例えば11.2GH z) と混合されるが、トランジスタ 1 1 のベースにはコ ンパレータ18よりバイアス端子13を介してHIGH 電位の電圧が供給されるためトランジスタ11はオフ状 態となり、FET9へのバイアスが供給されないため周 波数変換は行われない。従って、中間周波増幅器16の 入力側にはマイクロ波信号入力部1 に入力された水平偏 波に対応した1GHz帯の中間周波信号のみが現れ、中 間周波増幅器16で所望のレベルまで増幅された後、中 間周波信号出力部19より取り出される。同様に、中間 周波信号出力部19より11Vの直流電圧が供給される 場合には、FET9のバイアス電流がオンになると同時 にFET8のバイアス電流がオフとなるため、垂直偏波 に対応した中間周波信号が中間周波信号出力部19より

【0017】(実施例の形態2)図2は本発明の第2の 実施例におけるマイクロ波ミキサー回路および中間周波 増幅器の回路パターン図を示すものである。

【0018】図2において、1および2は垂直および水 平の偏波に対応したマイクロ波信号入力部、3はローカ ル発振器、4,5はローカル周波数を通過させるBP F、6, 7はMSL、8, 9は周波数変換用のGaAsF ET (以下FETと略す) 、10, 11はFETのゲー ト及びドレインにバイアス電流を供給するトランジス タ、12,13はトランジスタのベースにバイアス電圧 を供給するバイアス端子、14、15は中間周波信号を 通過させるLPF、16は中間周波増幅器、17および 18はバイアス端子12,13に供給するバイアス電圧 を切換えるバイアス切換回路を構成するコンパレータ、 19は中間周波信号出力部であり、中間周波信号を出力 するとともに、外部(例えば衛星受信用チューナ)から 偏波切換制御信号 (例えば11V, 15Vの直流電圧)

が供給される。20は吸収抵抗、21及び22は1GH 2帯の中間周波信号の波長の1/4の線路長をもつMS しである。

【0019】以上のように構成されるマイクロ波ミキサ 一回路および中間周波増幅器の動作について、以下、説 明する。まず、中間周波信号出力部19に15Vの直流 電圧が供給された場合について説明する。マイクロ波信 号入力部1に入力された水平偏波に対応する12GHz 帯のマイクロ波信号は、MSL6に接続されたFET8 のゲートに導かれ、ローカル発振器3よりBPF4を介 10 して供給される局部発振周波数 (例えば11.2GH z) と混合される。MSL6に接続されたFET8のゲ ートにはトランジスタ10のコレクタが、ドレインには トランジスタ10のエミッタがそれぞれ接続されてい る。トランジスタ10のベースには中間周波信号出力部 19より供給される15Vの直流電圧に対応したLOW 電位の電圧がコンパレータ17よりバイアス端子12を 介して印加されることにより、トランジスタ10はオン 状態となり、FET8はトランジスタ10から定電圧定 電流の安定したバイアスの供給を受け良好な変換利得で 20 1GHz帯の中間周波信号に変換されLPF14を通過 後中間周波増幅器16へと導かれる。一方、マイクロ波 信号入力部2に入力された垂直偏波に対応する12GH z帯のマイクロ波信号はMSL7に接続されたFET9 のゲートに導かれ、ローカル発振器3よりBPF5を介 して供給される局部発振周波数 (例えば11.2GH 2) と混合されるが、トランジスタ11のベースにはコ ンパレータ18よりバイアス端子13を介してHIGH 電位の電圧が供給されるためトランジスタ11はオフ状 態となり、FET9へのバイアスが供給されないため周 波数変換は行われない。MSL21とMSL22は吸収 抵抗20とともにウィルキンソン型のディバイダを構成 しており、各々の線路間のアイソレーションを確保して いる。従って、中間周波増幅器16の入力側にはマイク ロ波信号入力部1に入力された水平偏波に対応した1G H2帯の中間周波信号のみが現れ、中間周波増幅器16 で所望のレベルまで増幅された後、中間周波信号出力部 19より取り出される。同様に、中間周波信号出力部1 9より11Vの直流電圧が供給される場合には、FET 9のバイアス電流がオンになると同時にFET8のバイ アス電流がオフとなるため、垂直偏波に対応した中間周 波信号が中間周波信号出力部19より取り出される。

【0020】(実施例の形態3)図3は本発明の第3の 実施例におけるマイクロ波ミキサー回路の回路パターン 図を示すものである。

【0021】図3において、23および24は垂直および水平の偏波面にて衛星より放射される12GHz帯のマイクロ波信号をマイクロストリップラインを伝搬する準TEM波に変換するプローブ、25,26および27,28はHEMT等の低雑音素子にて構成される低雑 50

音増幅器、3はローカル発振器、4,5はローカル周波数を通過させるBPF、6,7はMSL、8,9は周波数変換用のGaAsFET(以下FETと略す)、10,11はFETのゲート及びドレインにバイアス電流を供給するトランジスタ、12,13はトランジスタのベースにバイアス電圧を供給するバイアス端子、14,15は中間周波信号を通過させるLPF、16は中間周波信号を通過させるLPF、16は中間周波信号を通過させるLPF、13に供給するバイアス端子12,13に供給するバイアス電圧を切換えるバイアス場子12,13に供給するコンパレータ、19は中間周波信号出力部であり、中間周波信号を出力するとともに、外部(例えば11V,15Vの直流電圧)が供給される。20は吸収抵抗、21及び22は1GHz帯の中間周波信号の波長の1/4の線路長をもつMSLである。

【0022】以上のように構成されたマイクロ波ミキサ 一回路の動作について、以下に説明する。まず、中間周 波信号出力部19に15Vの直流電圧が供給された場合 について説明する。衛星より放射された水平偏波のマイ クロ波信号は、プローブ23によってマイクロストリッ プラインを伝搬する準TEM波に変換され低雑音増幅器 25および26によって低雑音増幅されたのち、MSL 6に接続されたFET8のゲートに導かれ、ローカル発 振器3よりBPF4を介して供給される局部発振周波数 (例えば11. 2GHz) と混合される。MSL6に接 続されたFET8のゲートにはトランジスタ10のコレ クタが、ドレインにはトランジスタ10のエミッタがそ れぞれ接続されている。トランジスタ10のベースには 中間周波信号出力部19より供給される15Vの直流電 圧に対応したLOW電位の電圧がコンパレータ17より バイアス端子12を介して印加されることにより、トラ ンジスタ10はオン状態となり、FET8はトランジス タ10から定電圧定電流の安定したバイアスの供給を受 け良好な変換利得で1GHz帯の中間周波信号に変換さ れLPF14を通過後中間周波増幅器16へと導かれ る。一方、マイクロ波信号入力部2に入力された垂直偏 波に対応する12GHz帯のマイクロ波信号はMSL7 に接続されたFET9のゲートに導かれ、ローカル発振 器3よりBPF5を介して供給される局部発振周波数 (例えば11. 2GHz) と混合されるが、トランジス タ11のペースにはコンパレータ18よりバイアス端子 13を介してHIGH電位の電圧が供給されるためトラ ンジスタ11はオフ状態となり、FET9へのバイアス が供給されないため周波数変換は行われない。MSL2 1とMSL22は吸収抵抗20とともにウィルキンソン 型のディバイダを構成しており、各々の線路間のアイソ レーションを確保している。従って、中間周波増幅器1 6の入力側には水平偏波に対応した1GHz帯の中間周 波信号のみが現れ、中間周波増幅器16で所望のレベル まで増幅された後、中間周波信号出力部19より取り出

される。同様に、中間周波信号出力部19より11Vの 直流電圧が供給される場合には、FET9のバイアス電 流がオンになると同時にFET8のバイアス電流がオフ となるため、垂直偏波に対応した中間周波信号が中間周 波信号出力部19より取り出される。

【0023】 (実施例の形態4) 図4は本発明の第4の 実施例におけるマイクロ波ミキサー回路の回路パターン 図を示すものである。

【0024】図4において、36及び37は2つの異な る衛星に対応した導波管入力部、23,24及び30, 31は垂直および水平の偏波面にて衛星より放射される 12GHz帯のマイクロ波信号をマイクロストリップラ インを伝搬する準TEM波に変換するプロープ、25. 26, 27及び28, 29, 30はHEMT等の低雑音 素子にて構成される低雑音増幅器、3はローカル発振 器、4,5はローカル周波数を通過させるBPF、6, 7はMSL、8,9は周波数変換用のGaAsFET(以 下FETと略す)、10,11はFETのゲート及びド レインにバイアス電流を供給するトランジスタ、12. 13はトランジスタのベースにバイアス電圧を供給する バイアス端子、14,15は中間周波信号を通過させる LPF、16は中間周波増幅器、17および18はバイ アス端子12,13に供給するバイアス電圧を切換える バイアス切換回路を構成するコンパレータ、19は中間 周波信号出力部であり、中間周波信号を出力するととも に、外部 (例えば衛星受信用チューナ) から偏波切換制 御信号(例えば11V, 15Vの直流電圧)が供給され る。20は吸収抵抗、21及び22は1GHz帯の中間 周波信号の波長の1/4の線路長をもつMSLである。 35は偏波切換制御信号によって、低雑音増幅器25. 29及び27, 28のオン、オフを制御する偏波切換制 御回路、33,34はMSL、38は中間周波信号出力 部19に外部から供給される衛星切換信号(例えば32 kHz~48kHzのパルス信号)を取り出し増幅する バンドパスフィルタ (以下BPFと略す)、39はBP Fからのパルス信号を検波し、DC電圧に変換する検波 回路である。

【0025】以上のように構成されたマイクロ波ミキサ 一回路の動作について、以下に説明する。まず、中間周 波信号出力部19に15 Vの直流電圧が供給され、且つ 導波管入力部36に対応する衛星を受信する場合につい て説明する。2つの異なる衛星より放射された水平偏波 のマイクロ波信号は、それぞれ導波管入力部36及び3 7の内部に位置するプローブ23及び31によってマイ クロストリップラインを伝搬する準TEM波に変換さ れ、外部から中間周波信号出力部19に供給される15 Vの偏波切換制御信号により偏波切換制御回路35によ って選択された低雑音増幅器25および29で低雑音増 幅されたのち、MSL33およびMSL34を通過し、 さらに低雑音増幅器26,30にて増幅され、MSL6 50 サー回路の回路パターン図

10

に接続されたFET8のゲートに導かれ、ローカル発振 器3よりBPF4を介して供給される局部発振周波数 (例えば11. 2GHz) と混合される。MSL6に接 続されたFET8のゲートにはトランジスタ10のコレ クタが、ドレインにはトランジスタ10のエミッタがそ れぞれ接続されている。中間周波信号出力部19より供 給される15Vの直流電圧に重畳された衛星切換信号 (例えば32kHz~48kHzのパルス信号) はBP F38によって抜き取られると同時に増幅された後、検 波回路39にて直流電圧に変換されコンパレータ18へ 10 と送られる。その結果トランジスタ10のベースにはし OW電位の電圧がコンパレータ17よりバイアス端子1 2を介して印加されることにより、トランジスタ10は オン状態となり、FET8はトランジスタ10から定電 圧定電流の安定したバイアスの供給を受け良好な変換利 得で1GHz帯の中間周波信号に変換されLPF14を 通過後中間周波増幅器16へと導かれる。一方、導波管 入力部37に入力された水平偏波に対応する12GHz 帯のマイクロ波信号はMSL7に接続されたFET9の ゲートに導かれ、ローカル発振器3よりBPF5を介し て供給される局部発振周波数 (例えば11.2GHz) と混合されるが、トランジスタ11のベースにはコンパ レータ18よりバイアス端子13を介してHIGH電位 の電圧が供給されるためトランジスタ11はオフ状態と なり、FET9へのバイアスが供給されないため周波数 変換は行われない。MSL21とMSL22は吸収抵抗 20とともにウィルキンソン型のディバイダを構成して おり、各々の線路間のアイソレーションを確保してい る。従って、中間周波増幅器16の入力側には導波管入 力部36に対応した衛星の水平偏波に対応した1GHz 帯の中間周波信号のみが現れ、中間周波増幅器16で所 望のレベルまで増幅された後、中間周波信号出力部19 より取り出される。同様に、中間周波信号出力部19に 衛星切換信号が供給されない場合には、FET9のバイ アス電流がオンになると同時にFET8のバイアス電流 がオフとなるため、導波管入力部37に対応した中間周

[0026]

30

【発明の効果】以上のように本発明は、周波数変換用F ETにバイアスの供給回路を構成するトランジスタのベ ースに供給するバイアス電圧を制御する簡単な構成のバ イアス切換回路を付加することにより、入力される複数 のマイクロ波信号から希望する信号を選択し中間周波信 号に変換することができる安価で小型のマイクロ波ミキ サーとダウンコンバータを実現するものである。

波信号が中間周波信号出力部19より取り出される。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の第1の実施例におけるマイクロ波ミキ サー回路の回路パターン図

【図2】本発明の第2の実施例におけるマイクロ波ミキ

11

【図3】本発明の第3の実施例におけるダウンコンバー タの回路パターン図

【図4】本発明の第4の実施例におけるダウンコンバー タの回路パターン図

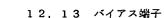
【図5】従来のマイクロ波ミキサー回路の回路パターン ^図

【符号の説明】

- 1, 2 マイクロ波信号入力部
- 3 ローカル発振器
- 4, 5 BPF
- 6, 7, 21, 22, 33, 34 MSL
- 8, 9 GaAsFET
- 10, 11 トランジスタ

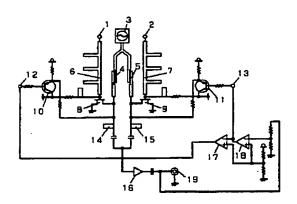
【図1】

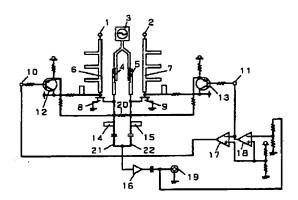
1.2 マイクロ波信号入力部 3 ローカル発振器 4.5 BPFL 8.9 GALS FEF 10.11 PFF 12.13 パイPF 12.13 パイPF 14.15 LP間 次 増幅器 17.18 ロー間 19 中間 1



- 14, 15 LPF
- 16 中間周波増幅器
- 17, 18 コンパレータ
- 19 中間周波信号出力部
- 20 吸収抵抗
- 23, 24, 31, 32 プローブ
- 25, 26, 27, 28, 29, 30 低雑音増幅器
- 35 偏波切換制御回路
- 10 36,37 導波管入力部
 - 38 BPF
 - 39 検波回路

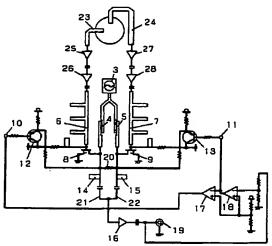
【図2】



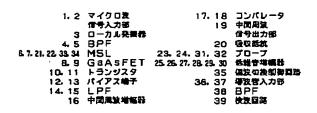


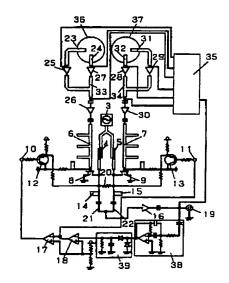
【図3】

1.2 マイクロ波信号入力部 3 ロロル発 4.5 日 M S A A S F E A



[図4]





【図5】

1.2 マイクロ液信号入力部 3 ローカル発振器 4.5 パンドパスフィルタ 6.7 マイクロストリップライン 10.11 パイアス晩子 12.13 ローパスフィルタ 94.35.36.37.40.41 中間風波増縮器 38.39 ピンダイオード 42.43 トランジスタ 44 コンパータ 45 中間風波燈号出力部 46.47 個波切換質が増子 48.49 ショットキーパリア ダイオード

